Method and device for driving a micropump

Patent Number:

EP0703364

Publication date:

1996-03-27

Inventor(s):

ZENGERLE ROLAND (DE); RICHTER AXEL (DE); KLUGE STEFAN (DE)

Applicant(s)::

FRAUNHOFER GES FORSCHUNG (DE)

Requested Patent:

EP0703364, B1

Application Number: EP19950112161 19950802

Priority Number(s): DE19944433894 19940922

IPC Classification:

F04B19/00; F04B43/04

EC Classification:

F04B19/00M, F04B43/04M

Equivalents:

T DE4433894

Abstract

The control system is used for a micro-membrane pump(100) which has a feed direction defined by its valve structure(118,120), with selective reversal of the feed direction when a driver signal with a given energising frequency is supplied to the pump. The energising frequency is in a frequency range above the resonance frequency of the resonating system provided by the moving parts (106,118,120) of the pump and the pumped fluid, with a phase difference of between 90 and 180 degrees between the driver signal and the deflection of the valve structure.

Data supplied from the esp@cenet database - I2

Europäisches Patentamt
European Patent Office

Office européen des brevets



(11) EP 0 703 364 A1

(12)

EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG

(43) Veröffentlichungstag: 27.03.1996 Patentblatt 1996/13

(51) Int. Cl.⁶: F04B 19/00, F04B 43/04

(21) Anmeldenummer: 95112161.5

(22) Anmeldetag: 02.08.1995

(84) Benannte Vertragsstaaten: CH DE FR GB IT LI NL

(30) Prioritāt: 22.09.1994 DE 4433894

(71) Anmelder: FRAUNHOFER-GESELLSCHAFT ZUR
FÖRDERUNG DER
ANGEWANDTEN FORSCHUNG E.V.
D-80636 München (DE)

(72) Erfinder:

Zengerle, Roland
 D-80337 München (DE)

Richter, Axel
 D-81379 München (DE)

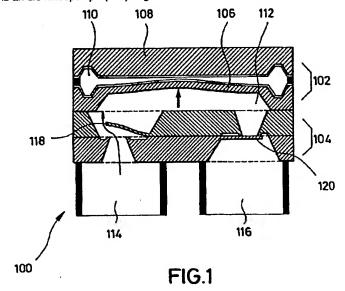
Kluge, Stefan
 D-80997 München (DE)

(74) Vertreter: Schoppe, Fritz, Dipl.-Ing. Patentanwalt, Georg-Kalb-Strasse 9 D-82049 Pullach (DE)

(54) Verfahren und Vorrichtung zur Ansteuerung einer Mikropumpe

(57) Eine Mikropumpe (100) hat eine durch ihre Ventilstruktur (118, 120) definierte Förderrichtung. Die durch die Ventilstruktur (118, 120) definierte Förderrichtung wird wahlweise umkehrt, indem ein Treibersignal mit einer Erregerfrequenz an die Mikropumpe (100) ange-

legt wird, welche im Bereich oberhalb einer Resonanz eines aus den beweglichen Teilen (106, 118, 120) der Mikropumpe (100) und dem zu pumpenden Fluid gebildeten Systems liegt.



Beschreibung

Die vorliegende Erfindung bezieht sich auf ein Verfahren und eine Vorrichtung zur Ansteuerung einer Mikropumpe mittels eines Treibersignals, derart daß sich seine durch eine Ventilstruktur definierte Förderrichtung umkehrt

Mikro-Membranpumpen sind beispielsweise aus der WO-93/05295 bekannt. Eine der dort beschriebenen Pumpen ist in Fig. 1 dargestellt.

Diese Mikro-Membranpumpe 100 umfaßt eine aus zwei Teilen bestehende Verdrängereinheit 102 und eine ebenfalls aus zwei Teilen bestehende Ventileinheit 104. Bei dieser Mikro-Membranpumpe umfassen die zwei Teile der Verdrängereinheit 102 eine flexible Pumpmembran 106 und eine starre Gegenelektrode 108. Zwischen der Pumpmembran 106 und der Gegenelektrode 108 ist eine sogenannte Antriebskammer 110 gebildet. Beim Anlegen einer Betriebsspannung wird die Pumpmembran 106 von der Gegenelektrode 108 angezogen. Das Volumen der Pumpkammer 112 vergrößert sich und ein zu pumpendes Fluid wird über einen Einlaß angesaugt. Beim Abschalten der Betriebsspannung relaxiert die Pumpmembran 106 in ihren Ausgangsbereich und verdrängt das zu pumpende Fluid in den Auslaß 116. Durch zwei passive Rückschlagventile 118, 120, die für die Fluidströmung eine Vorzugsrichtung definieren, ergibt sich bei einer periodischen Ansteuerung der Verdrängereinheit 102 eine gerichtete Pumpwirkung vom Einlaß 114 zum Auslaß 116 der Pumpe. Bei Betriebsfrequenzen, die weit unterhalb der Eigenfrequenz der beweglichen Ventilteile liegen, ist das Verhalten der Ventile 118, 120 quasi statisch, d.h. die Stellung des beweglichen Ventilteils ergibt sich zu jedem Zeitpunkt aus der über das Ventil anliegenden hydrostatischen Druckdifferenz.

Bekannte Verfahren zur Ansteuerung einer solchen Mikro-Membranpumpe ermöglichen das Pumpen eines Fluids in die durch die Ventile 118, 120 definierte Vorzugsrichtung.

Bei technischen Anwendungen der Mikromembranpumpe tritt oft die Situation ein, in der Fluide beispielsweise sowohl zu einem Sensorelement hintransportiert
als auch wieder abtransportiert werden müssen. Dies
tritt beispielsweise bei der chemischen Analytik auf, bei
der Flüssigkeiten sowohl zu einem Sensorelement hintransportiert als auch wieder abtransportiert werden
müssen. Sowohl für den Hintransport als auch für den
Abtransport muß bislang jeweils eine Mikro-Membranpumpe eingesetzt werden, wobei diese Mikro-Membranpumpen entgegengesetzt angeordnet sind. Die
Notwendigkeit der zwei Mikro-Membranpumpen erhöht
die Komplexität solcher analytischer Systeme und deren
Herstellungskosten und erschwert beim Betrieb dieser
Systeme deren Befüllung mit einem Fluid erheblich.

Ausgehend von diesem Stand der Technik liegt der vorliegenden Erfindung die Aufgabe zugrunde, ein Verfahren und eine Vorrichtung zur Ansteuerung einer Mikropumpe zu schaffen, die eine Umkehr der durch eine Ventilstruktur definierten Förderrichtung ermöglichen.

Diese Aufgabe wird durch ein Verfahren und eine Vorrichtung zur Ansteuerung einer Mikropumpe nach Anspruch 1 und nach Anspruch 6 gelöst.

Die vorliegende Erfindung schafft ein Verfahren zur Ansteuerung einer Mikro-Membranpumpe mittels eines Treibersignals, wobei die Mikro-Membranpumpe eine durch eine Ventilstruktur definierte Förderrichtung hat, mit dem Verfahrensschritt des Anlegens des Treibersignals mit einer Erregerfrequenz an die Mikro-Membranpumpe, wobei die Erregerfrequenz im Bereich oberhalb einer Resonanz eines aus den beweglichen Teilen der Mikro-Membranpumpe und dem zu pumpenden Fluid gebildeten Systems liegt, wodurch sich die durch eine Ventilstruktur definierte Förderrichtung umkehrt.

Die vorliegende Erfindung schafft eine Vorrichtung zum Ansteuern einer Mikro-Membranpumpe mittels eines Treibersignals, wobei die Mikro-Membranpumpe eine durch eine Ventilstruktur definierte Förderrichtung hat, mit einer Einrichtung zum Erzeugen des Treibersignals mit einer Erregerfrequenz, die im Bereich oberhalb einer Resonanz eines aus den beweglichen Teilen der Mikro-Membranpumpe und dem zu pumpenden Fluid gebildeten Systems liegt, wodurch sich die durch eine Ventilstruktur definierte Förderrichtung umkehrt.

Ein Vorteil der vorliegenden Erfindung besteht darin, daß für praktische Anwendungen, bei denen sowohl ein Hintransport als auch ein Abtransport von Fluiden zu einem Element erforderlich ist, lediglich eine Mikro-Membranpumpe eingesetzt werden muß, wodurch sich der erforderliche Platzaufwand erniedrigt.

Ein weiterer Vorteil besteht darin, daß die Befüllung solcher Systeme mit einem Fluid erleichtert wird.

Wiederum ein weiterer Vorteil besteht darin, daß die Herstellungskosten solcher Systeme erheblich gesenkt werden können.

Bevorzugte Weiterbildungen der vorliegenden Erfindung sind in den Unteransprüchen definiert.

Anhand der beiliegenden Zeichnungen wird nachfolgend ein bevorzugtes Ausführungsbeispiel der vorliegenden Erfindung naher beschrieben. Es zeigen:

- Fig. 1 eine Querschnittsdarstellung einer Mikro-Membranpumpe;
- Fig. 2 eine maximale Auslenkung und eine Phasenverschiebung eines beweglichen Ventilteils bei verschiedenen Dämplungen bzw. Gütefaktoren;
- Fig. 3 einen zeitabhängigen Durchfluß durch ein Ventil abhängig von einer Betriebsfrequenz, einer Amplitude der Druckoszillationen und unterschiedlichen Phasenverschiebungen;
- Fig. 4 eine graphische Darstellung der Pumprate einer Mikro-Membranpumpe, die gemäß der vorliegenden Erfindung angesteuert ist; und

45

15

Fig. 5 ein Blockdiagramm, das die Anordnung der erfindungsgemäßen Vorrichtung zur Ansteuerung einer Mikro-Membranpumpe darstellt.

Das erfindungsgemäße Verfahren und die erfindungsgemäße Vorrichtung ermöglichen es, die Pumprichtung bei Mikro-Membranpumpen (siehe Fig. 1) mit sogenannten passiven Rückschlagventilen 118, 120 umzukehren. Hierzu wird die Verdrängereinheit 102 mit einem Treibersignal beaufschlagt, das eine Betriebsfrequenz im Bereich einer Resonanz, die im wesentlichen durch die beweglichen Ventilteile definiert ist, aufweist, die oberhalb dieser Resonanz liegt.

Es ist offensichtlich, daß es sich bei dieser Resonanz um eine Resonanz eines Systems handelt, das aus den beweglichen Teilen der Mikro-Membranpumpe (106, 118, 120) und aus dem zu pumpenden Fluid gebildet ist.

Durch die Ansteuerung entstehen in der Pumpkammer 112 Druckoszillationen, die von der äußeren Erregerfrequenz abhängen. Durch das Fluidsystem werden diese Druckschwingungen auf die beweglichen Ventilteile übertragen, wodurch sich das betreffende Ventil öffnet bzw. schließt.

Im Bereich der Resonanz ergibt sich jedoch eine 25 Phasendifferenz zwischen der durch das Fluid übertragenen Kraft auf die beweglichen Ventilteile und der aktuellen Auslenkung des beweglichen Ventilteils.

Dieses Verhalten entspricht dem eines schwingungsfähigen, mechanischen Systems, welches durch eine externe Kraft zu einer erzwungenen Schwingung angeregt wird. Wie es in Fig. 2a dargestellt ist, weist die Amplitude der Schwingung das bekannte Resonanzverhalten auf. Ferner ergibt sich eine Phasenverschiebung zwischen der erregenden Kraft und der Auslenkung des 35 Schwingers, wie es in Fig. 2b dargestellt ist.

Die in Fig. 2 dargestellten Kurven 200 und 202 stellen den Verlauf der Auslenkung und der Phasenverschiebung bei verschiedenen Dämpfungen bzw. Gütefaktoren dar. Hierbei ist dem Verlauf der Kurve 200 ein Gütefaktor von 3 zugeordnet und dem Verlauf der Kurve 202 ist ein Gütefaktor von 1 zugeordnet.

Die in Fig. 2 dargestellte Auslenkung und Phasenverschiebung eines beweglichen Ventilteils gilt für eine Resonanz dieses Teils von 3000 Hz.

In Fig. 3 geben die Verläufe in der ersten Zeile den sogenannten erregenden Druck an, die Signalverläufe in der mittleren Zeile geben den Öffnungszustand des beweglichen Ventils an und die Signalverläufe in der unteren Reihe zeigen den zeitabhängigen Durchfluß, wobei die jeweiligen y-Skalen in beliebigen Einheiten dargestellt sind.

Die Umkehrung der Pumprichtung wird durch das Zusammenwirken zweier Effekte ermöglicht.

Einerseits hinkt der Öffnungszustand des Ventils der durch die Flüssigkeit übertragene Kraft um die Phase © hinterher, wie es in Fig. 3 deutlich zu erkennen ist. Hieraus resultiert eine Verzögerung des Öffnungsund Schließvorgangs des Ventils gegenüber der Fluidbewegung.

Der zweite Effekt besteht darin, daß eine Öffnung des Ventils lediglich in positiver Richtung möglich ist (siehe zweite Zeile der Fig. 3), d.h. während einer halben Periodendauer ist das Ventil vollständig geschlossen.

Wie aus Fig. 3 zu sehen ist, fließt mit zunehmender Phasendifferenz ein immer größerer Anteil des Fluids innerhalb eines Pumpzykluses in die Sperrichtung durch das Ventil. Dies bedeutet eine Umkehr der Förderrichtung (Φ <0). Bei einer Phase von -180 Grad wird eine vollständige Umkehr der Förderrichtung erreicht, wie es in der fünften Spalte in Fig. 3 dargestellt ist.

In Fig. 4 ist die Frequenzabhängigkeit der Pumprate bei einer elektrostatisch angetriebenen Mikro-Membranpumpe unter Verwendung von sogenannten Klappenventilen in einem halblogarithmischen Maßstab dargestellt.

Im Frequenzbereich von 1 Hz bis 1 kHz befindet sich die Mikro-Membranpumpe in ihrem sogenannten Standard-Betriebsbereich, der durch den Pfeil 400 dargestellt ist. In diesem Standard-Betriebsbereich 400 weist die Mikro-Membranpumpe eine positive Pumprate (Φ >0) auf, was einer vorwärtsgerichteten Pumpwirkung entspricht.

Im Frequenzbereich von 2 kHz bis 6 kHz, der durch den Pfeil 410 dargestellt ist, weist die Mikro-Membranpumpe eine negative Pumprate (Φ<0) auf, was einer rückwärts gerichteten Pumpwirkung entspricht.

Es wird darauf hingewiesen, daß nicht nur die Phase, sondern auch die maximale Öffnung des beweglichen Ventilteils sowie die Amplitude der erregenden Druckoszillationen von der anliegenden Erregerfrequenz abhängen. Neben dem Effekt der Phasenverschiebung zwischen dem Öffnungszustand des beweglichen Ventils und der erregenden Druckoszillation besteht auch eine Auswirkung der Frequenzabhängigkeit der maximalen Amplitude des beweglichen Ventils und die Frequenzabhängigkeit der Amplitude der erregenden Druckoszillationen.

Durch eine geeignete Veränderung der Form der verwendeten Ventille kann die Resonanzfrequenz der in einer Mikro- Membranpumpe verwendeten, beweglichen Ventilteile variiert werden. Hierdurch ist es möglich, den Frequenzbereich 410 zu beeinflussen, in dem die negative Pumprate auftritt.

Neben der oben beschriebenen sogenannten ersten Resonanz der beweglichen Ventilteile treten auch Resonanzen höherer Ordnung auf. Mit jeder neuen Resonanz läßt sich die Förderrichtung erneut umkehren.

Es wird darauf hingewiesen, daß sich der Frequenzbereich 410, bei dem eine negative Pumprate auftritt, derjenige Frequenzbereich ist, bei dem eine Phasendifferenz von etwa 90 Grad bis etwa 180 Grad zwischen dem Treibersignal und der Auslenkung der Ventile auftritt. Der Frequenzbereich, bei dem eine positive Pumprate auftritt, ist derjenige Frequenzbereich, bei dem eine Phasendifferenz von etwa 0 Grad bis 90 Grad zwischen

45

25

dem Treibersignal und der Auslenkung der Ventilstruktur auftritt.

In Fig. 5 ist ein Blockdiagramm der Anordnung einer Vorrichtung zur Erzeugung eines Treibersignals und einer Mikro-Membranpumpe dargestellt. Die erfindungsgemäße Vorrichtung zum Ansteuern einer Mikro-Membranpumpe 510 mittels eines Treibersignals umfaßt eine Einrichtung 500 zum Erzeugen des Treibersignals mit einer Erregerfrequenz, die im Bereich oberhalb einer Resonanz der aus den beweglichen Teilen der Mikro-Membranpumpe 510 und dem zu pumpenden Fluid gebildeten Systems liegt. Das Treibersignal wird über eine oder mehrere Signalleitungen 520 an die Mikro-Membranpumpe 510 angelegt.

Ferner erzeugt die Treibersignalerzeugungseinrichtung ein zweites Treibersignal mit einer zweiten Erregerfrequenz, die in einem Bereich liegt, bei dem eine Phasendifferenz von etwa 0 Grad bis 90 Grad zwischen dem Treibersignal und der Auslenkung der Ventilstruktur auftritt, um das zu pumpende Fluid in die durch die Ventilstruktur definierte Förderrichtung zu pumpen.

Das erfindungsgemäße Verfahren und die erfindungsgemäße Vorrichtung sind nicht auf Mikro-Membranpumpen beschränkt, die Rückschlagventile verwenden. Die Anwendung der Erfindung auf Mikro-Membranpumpen, die anders ausgebildete passive Ventile verwenden, ist ohne weiteres möglich.

Weiterhin beschränkt sich die Anwendung der vorliegenden Erfindung nicht auf eine Mikro-Membranpumpe, die zwei Ventile verwendet. Die Verwendung von 30 Mikro-Membranpumpen, die ein Ventil oder mehr als zwei Ventile verwenden, ist ohne weiteres möglich.

Neben der oben beschriebenen elektrostatischen Erregung der Pumpmembran der Mikro-Membranpumpe sind auch piezoelektrische und pneumatische 35 bzw. thermopneumatische Antriebsmechanismen für die Mikro-Membranpumpe möglich.

In Betracht kommt auch ein thermischer Zweiphasenantrieb, bei dem eine Flüssigkeit in einer Antriebskammer erhitzt wird, wodurch sich eine Dampfblase bildet, durch die eine Pumpmembran durch Verdrängung betätigt wird. Der thermische Zweiphasenantrieb ermöglicht gegenüber einem rein thermopneumatischen Antrieb die Erzeugung höherer Drücke.

In Abweichung von den gezeigten Ausführungsformen der Antriebe kommt neben einem Membranverdränger auch ein Kolbenverdränger in Betracht.

Patentansprüche

 Verfahren zur Ansteuerung einer Mikropumpe (100) mittels eines Treibersignals, wobei die Mikropumpe (100) eine durch eine Ventilstruktur (118, 120) definierte F\u00f6rderrichtung hat, gekennzeichnet durch folgenden Verfahrensschritt: Anlegen des Treibersignals mit einer Erregerfrequenz an die Mikropumpe (100), wobei die Erregerfrequenz im Bereich oberhalb einer Resonanz eines

aus den beweglichen Teilen (106, 118, 120) der

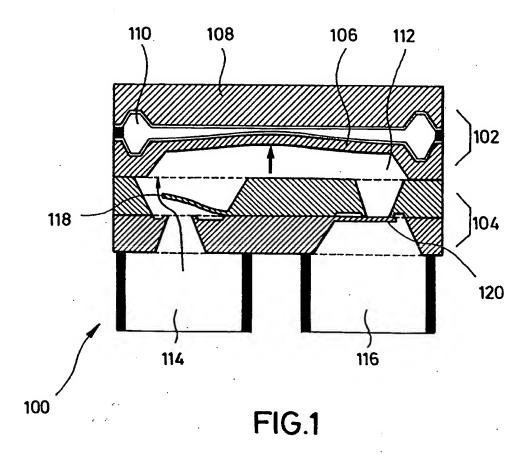
Mikropumpe (100) und dem zu pumpenden Fluid gebildeten Systems liegt, wodurch sich die durch die Ventilstruktur (118, 120) definierte Förderrichtung umkehrt.

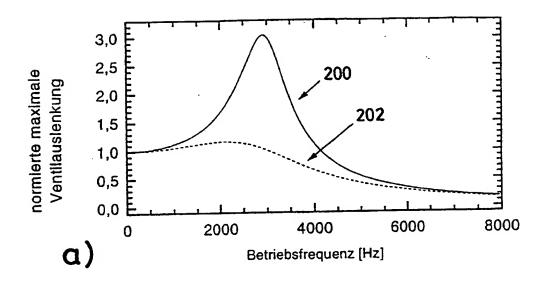
- Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Mikropumpe als eine Mikro-Membranpumpe (100) ausgebildet ist.
- Verfahren nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, daß der Bereich, in dem die Erregerfrequenz liegt, derjenige Frequenzbereich ist, bei dem eine Phasendifferenz von etwa 90 Grad bis etwa 180 Grad zwischen dem Treibersignal und der Austenkung der Ventilstruktur (118, 120) auftritt.
- Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, daß die Resonanz im wesentlichen durch die Ventilstruktur (118, 120) bestimmt ist.
- Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß die Resonanz eine Resonanz erster Ordnung oder eine Resonanz h\u00f6herer Ordnung ist.
- 6. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 5, ferner gekennzeichnet durch folgenden Verfahrensschritt: Anlegen eines zweiten Treibersignals mit einer zweiten Erregerfrequenz an die Mikropumpe (100), wobei die zweite Erregerfrequenz in einem Bereich liegt, bei dem eine Phasendifferenz von etwa 0 Grad bis 90 Grad zwischen dem Treibersignal und der Auslenkung der Ventilstruktur (118, 120) auftritt, um das zu pumpende Fluid in die durch die Ventilstruktur (118, 120) definierte F\u00f6rderrichtung zu pumpen.
- mittels eines Treibersignals, wobei die Mikropumpe (100) eine durch eine Ventilstruktur (118, 120) definierte Förderrichtung hat, gekennzeichnet durch eine Einrichtung (500) zum Erzeugen des Treibersignals mit einer Erregerfrequenz, die im Bereich oberhalb einer Resonanz eines aus den beweglichen Teilen der Mikropumpe und dem zu pumpen-

Vorrichtung zum Ansteuern einer Mikropumpe (510)

- gnals mit einer Erregerfrequenz, die im Bereich oberhalb einer Resonanz eines aus den beweglichen Teilen der Mikropumpe und dem zu pumpenden Fluid gebildeten Systems liegt, wodurch sich die durch die Ventilstruktur (118, 120) definierte Förderrichtung umkehrt.
- Vorrichtung nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet,
 daß die Mikropumpe als eine Mikro-Membranpumpe (100) ausgebildet ist.
- Vorrichtung nach Anspruch 7 oder 8, dadurch gekennzeichnet,

daß die Treibersignalerzeugungseinrichtung (500) ferner ein zweites Treibersignal mit einer zweiten Erregerfrequenz erzeugt, die in einem Bereich liegt, bei dem eine Phasendifferenz von etwa 0 Grad bis 90 Grad zwischen dem Treibersignal und der Austenkung der Ventilstruktur auftritt, um das zu pumpende Fluid in die durch die Ventilstruktur definierte Förderrichtung zu pumpen.





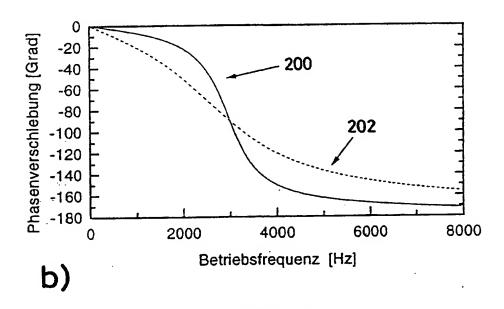
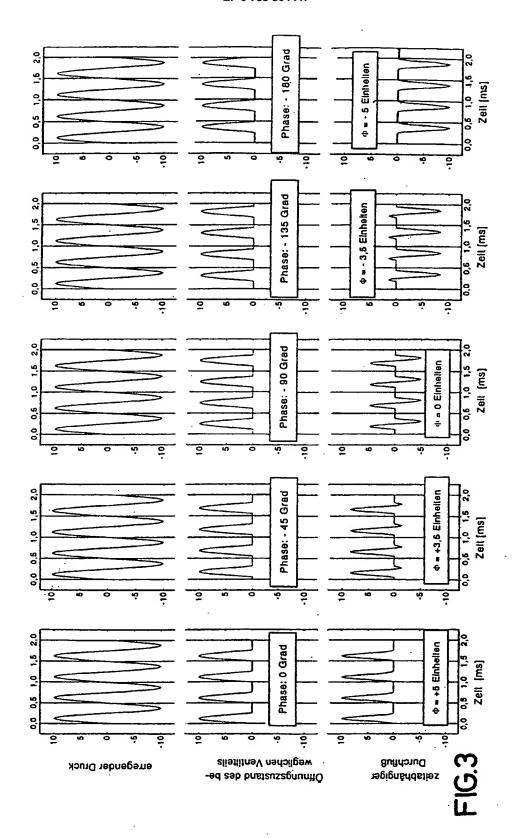
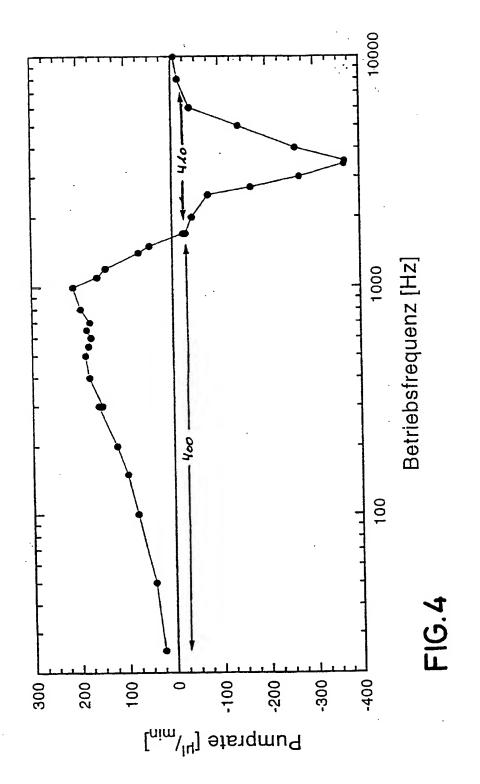


FIG. 2





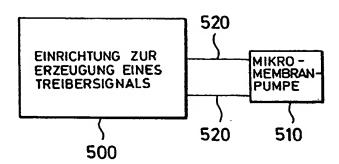


FIG.5



EUROPÄISCHER RECHERCHENBERICHT

Nummer der Anmeldung EP 95 11 2161

	EINSCHLÄGIG	E DOKUMENTE		
Kategorie	Kennzeichnung des Dokumer der maßgeblich	nts mit Angabe, soweit erforderlich, en Teile	Betrifft Anspruch	KLASSIFIKATION DER ANMELDUNG (Int.CL6)
A,D	18.März 1993	NHOFER GES FORSCHUNG) - Seite 14, Zeile 12;	1,7	F04B19/00 F04B43/04
A	electrostatic actua	EE , TRAVEMÜNDE (DE)	1,7	
A	PATENT ABSTRACTS OF vol. 15 no. 497 (M- & JP-A-O3 217672 (25.September 1991, * Zusammenfassung *	1192) ,16.Dezember 1991	1,7	
A	US-A-4 344 743 (BESSMAN SAMUEL P ET AL) 17.August 1982 * Spalte 3, Zeile 51 - Spalte 4, Zeile 44; Abbildungen 1-4 *		1,7	
	Abb i idungen 1-4		1	RECHERCHIERTE SACHGEBIETE (Int.Cl.6)
				F04B
Der v	orliegende Recherchenbericht wur	de für alle Patentansprüche erstellt		
-	Recherchemort	Abschlußdatum der Recherche		Prefer
	DEN HAAG	21.Dezember 199	5 Be	ertrand, G
Y:wa	KATEGORIE DER GENANNTEN in besonderer Bedeutung allein betrach in besonderer Bedeutung in Verbindun- ideren Verbffentlichung derselben Kate chnologischer Hintergrund ichtschriftliche Offenbarung	DOKUMENTE T: der Erfindung E: 3 literes Patentid stet nach dem Ann g mit einer D: in der Anneld ggorie L: aus andern Gri	zugrunde liegen lokument, das je neldedatum veröf ung angeführtes Unden angeführt	te Theorien oder Grundsätze duch erst am oder Tentlicht worden ist Dokument